BEST AVAILABLE COPY

TONNOT DELPHION

My Account

and Cast White Files Saved Sampless

Search: Quick/Number Boolean Advanced Derwent

Help

# Derwent Record

View: Expand Details Go to: Delphion Integrated View

Email this to a friend

\*Derwent Title:

earth and asymmetric admittance from values measured at two different times and determines Unipolar earth leakage recognition in output line of three phase mains - determines output allure admittance to Indicate earth leakage

\*Original Title:

<u>WO9627138A1</u>: UNIPOLAR EARTH LEAKAGE RECOGNITION PROCESS FOR THREE PHASE

MAINS

Other publications from HAEFELY TRENCH AUSTRIA GMBH (HAEF)... HAEFELY TRENCH AUSTRIA GMBH Standard company Assignee:

DRUMI G; DRUML G; PAPP K;

© Inventor:

1996-412872 / 199917 \* Accession/

G01R 0/00; G01R 31/02; ® IPC Code:

S01; X12; X13 ©Derwent Classes:

S01-G04A5A(With preset threshold), X12-H04(Utility load measurements); X13-C01B(Earth fault current or potential), X13-C04A(Cable or line systems)

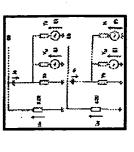
Manual Codes:

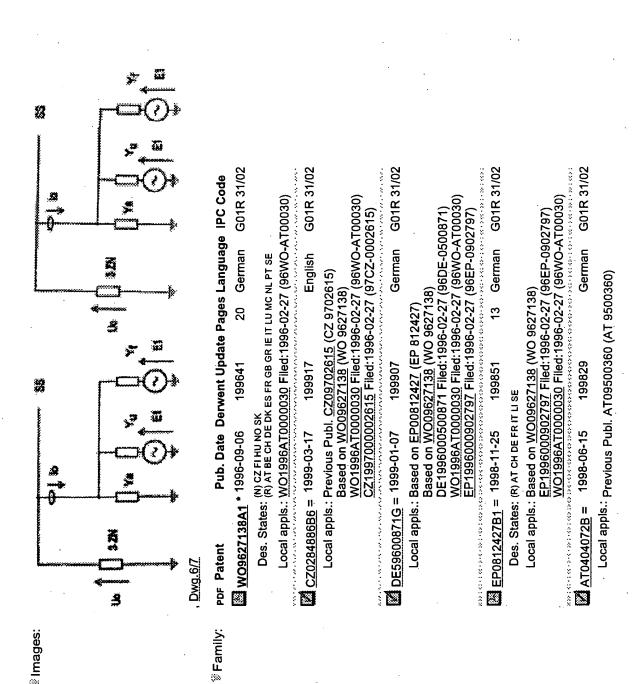
\* Derwent

Abstract:

earthing the neutral point. The displacement voltage of the neutral point and th sum current of the line output are vectorially measured at a first time point to form a first measurement value pair. The voltage is varied over a time period, and the voltage and current are again (WO9627138A) The method recognises earth leakage in a mains output line which is driven by an arc suppression coil for resonance

The earth admittance (Ya) of the output and an asymmetric admittance (Yu) to be fed back to the asymmetric output is determined. The asymmetric admittance, provided as an inner admittance of a voltage source, supplies a parallel oscillating circuit including the arc suppression coil and earth admittance. The asymmetric admittance is determined from the two measurement value pairs. The derived values using the stored reference values. An earth leakage is indicated when the failure admittance exceeds a predetermined amount. Advantage - Allows detection of high Ohmic earth leakage in reliable manner. Is able to detect short self quenching earth connection admittance is determined from the third pair of measurement values. The failure admittance is derived from the third measurement admittance values (Ya,Yu) are stored as reference values. The voltage and current are vectorially measured again and a failure also. Warns of high current earth connection which may cause injury to naked eye on viewing, or to user of telephone. neasured to provide a second measurement value pair.





Unipolar earth leakage recognition in output line of three phase mains - determines output earth and asymmetric admittance from values n... Page 2 of 4

AT1995000000360 Filed:1995-02-28 (95AT-0000360)

HU9702155A2 = 1998-04-28

Local appls.: Based on WO09627138 (WO 9627138)

WO1996AT0000030 Filed:1996-02-27 (96WO-AT00030)

HU1997000002155 Filed:1996-02-27 (97HU-0002155)

EP0812427A1 = 1997-12-17

German Des. States: (R) AT CH DE FR IT LI SE

G01R 31/02

EP1996000902797 Filed:1996-02-27 (96EP-0902797) -ocal appls.: Based on WO09627138 (WO 9627138)

WO1996AT0000030 Filed:1996-02-27 (96WO-AT00030)

G01R 31/02 German AT9500360A = 1997-12-15

oon is in the interior is a real of the test of the section of the section of the section of the interior is a Local appls.: AT1995000000360 Filed:1995-02-28 (95AT-0000360)

G01R 31/02 English 199801 CZ9702615A3 = 1997-11-12

WO1996AT0000030 Filed:1996-02-27 (96WO-AT00030) Local appls.: Based on WO09627138 (WO 9627138)

CZ199700002615 Filed:1996-02-27 (97CZ-0002615) 1997-08-27

G01R 0/00 Local appls.: F1199700003520 Filed:1997-08-27 (97FI-0003520) F19703520A =

WO1996AT0000030 Filed:1996-02-27 (96WO-AT00030)

**⊗INPADOC** Legal Status:

Show legal status actions

Show all claims 1. Verfahren zur Erkennung eines einpoligen E-rdschl-us-ses auf einem Leitungsabgang in einem Drehstromnetz, das mit einer Erdschlußlöschspule zur Resonanzerdung des Sternpunktes betrieben wird, mit den Schritten: (a) vektorielles Messen der /erlagerungsspannung des Sternpunktes und des Summenstromes des Leitungsabganges zu einem ersten Zeitpunkt (tj), um ein erstes Zeitpunkt (12), um ein zweites Meßwertepaar (Uo2, I.2) zu bilden,' gekennzeichnet durch die Schritte: (c) Ermitteln der Erdadmittanz (Ya) zu einem dritten Zeitpunkt (t3), um ein drittes Meßwertepaar (UC)3, I.3) zu bilden; (e) Ermitteln einer auf einen allfälligen Erdschluß zum Referenzwerte; (d) vektorielles Messen der Verlagerungsspannung des Sternpunktes und des Summenstromes des Leitungsabganges den Paralleischwingkreis aus Erdschlußlöschspule und Erdadmittanz (ya) speisenden, von der Phasenspannung des Drehstromnetzes des Abganges und einer auf die Unsymmetrie des Abganges zurückzuführenden Unsymmetrieadmittanz (Yu) als Innenadmittanz einer Erdschlußlöschspule, Erdadmittanz (Ya) und Unsymmetrieadmittanz (Yu) speisenden, von der Phasenspannung des Drehstromnetzes gebildeten Spannungsquelle aus den beiden Meßwertepaaren (U.I. i01; Uo2, Io2) und Speichern der ermittelten Werte (Yao Yu) als Meßwertepaar (U,1" 1.1) zu bilden; (b) Verändern der Verlagerungsspannung über eine Zeitspanne, die einen zweiten Zeitpunkt (t2) einschließt, und vektorielles Messen der Verlagerungsspannung und des Summenstromes des Leitungsabganges zum zwelten dritten Zeitpunkt (t3) zurückzuführenden Fehleradmittanz (Yf) als Innenadmittanz einer den Parallelschwingkreis aus

BEST AVAILABLE COPY

gebildeten Spannungsquelle aus dem dritten Meßwertepaar (U.3, I.3) unter Verwendung der gespeicherten Referenzwerte (Ya.- YU); und (f) Anzeigen eines Erdschlusses, wenn die Fehleradmittanz (Yf) einen vorgegebenen Betrag (K1) überschreitet. †

**Original Title** AT1995000000360 1995-02-28 Filed **Application Number** Priority Number:

©Citations:

PDF	Patent	Original Title
	DE2711629	VERFAHREN UND SCHALTUNGSANORDNUNG ZUM ORTEN VON DAUERERDSCHLUESSEN IN
1		DREHSTROMNETZEN
	EP0079504	PROTECTIVE RELAYING METHODS AND APPARATUS
Š	EP0082103	METHOD AND ARRANGEMENT FOR REALISING THE DETECTION OF EARTH FAULTS IN AN ELECTRIC-
1		ENERGY DISTRIBUTION NETWORK
8	US5309109	FORCIBLE GROUNDING GENERATION EQUIPMENT AND GROUNDING OCCURRENCE DETECTION
		EQUIPMENT USING THE SAME
8	WO9218872	PROCESS FOR DETECTING A BRANCH CIRCUIT SUBJECT TO EARTH LEAKS IN AN ELECTRIC POWER
1		SUPPLY OR DISTRIBUTION SYSTEM

UNIPOLAR EARTH LEAK RECOGNISE OUTPUT LINE THREE PHASE MAINS DETERMINE OUTPUT EARTH ASYMMETRIC ADMIT VALUE MEASURE TWO TIME DETERMINE FAIL ADMIT INDICATE EARTH LEAK

Pricing Current charges

Boolean | Accession/Number | Advanced Derwent

Data copyright Thomson Derwent 2003

Copyright © 1997-2004 The Thomson Corporation

Subscriptions | Web Seminars | Privacy | Terms & Conditions | Site Map | Contact Us | Help



(51) Internationale Patentklassifikation 6: WO 96/27138 (11) Internationale Veröffentlichungsnummer: G01R 31/02 A1 (43) Internationales

Veröffentlichungsdatum:

6. September 1996 (06.09.96)

(21) Internationales Aktenzeichen: PCT/AT96/00030

(22) Internationales Anmeldedatum: 27. Februar 1996 (27.02.96)

(30) Prioritätsdaten:

A 360/95

28. Februar 1995 (28.02.95)

ΑT

(71) Anmelder: HAEFELY TRENCH AUSTRIA GMBH [AT/AT]; Paschinger Strasse 49, A-4060 Leonding (AT).

(72) Erfinder: DRUML, Gernot, Willersdorf 34, A-4203 Altenberg (AT). PAPP, Klaus; Zerzerstrasse 8, A-4040 Linz (AT).

(74) Anwälte: HOLZER, Walter usw.; Fleischmanngasse 9, A-1040 Wien (AT).

(81) Bestimmungsstaaten: CZ, FI, HU, NO, SK, europäisches Patent (AT, BE, CH, DE, DK, ES, FR, GB, GR, IE, IT, LU, MC, NL, PT, SE).

### Veröffentlicht

Mit internationalem Recherchenbericht. Vor Ablauf der für Änderungen der Ansprüche zugelassenen Frist. Veröffentlichung wird wiederholt falls Änderungen

(54) Title: UNIPOLAR EARTH LEAKAGE RECOGNITION PROCESS FOR THREE PHASE MAINS

(54) Bezeichnung: VERFAHREN ZUR ERKENNUNG EINES EINPOLIGEN ERDSCHLUSSES IN EINEM DREHSTROMNETZ

### (57) Abstract

A process is disclosed for recognising a unipolar earth leakage in an output line of three phase mains driven with an arc suppression coil for earthing by resonance the neutral point. The process has the following steps: (a) a first pair of measurement values (Uo1, Io1) is formed at a first moment in time (t1); (b) the displacement voltage is modified at a second moment in time (t2) and a second pair of measurement values (Uo2. Io2) is formed at the second moment in time (t2); (c) the output earth admittance (Ya) is determined from both pairs of measurement values (Uo1, Io1; Uo2, Io2), as well as an asymmetric admittance (Yu) as inner admittance of a voltage source that feeds the parallel oscillating circuit made up of the arc suppression coil and earth admittance (Ya), and the thus determined values

(Ya, Yu) are stored as reference values; (d) a third pair of measurement values (Uo3, lo3) is formed at a third moment in time (t3); (e) a failure admittance (Y1) is determined from the third pair of measurement values (U03, L03) as inner admittance of a voltage source that feeds a parallel oscillating circuit made up of the arc suppression coil, earth admittance (Ya) and asymmetric admittance (Yu) by using the stored reference values (Ya, Yu); and (f) an earth leakage is indicated when the failure admittance (Yf) exceeds a predetermined value (K1).

### (57) Zusammenfassung

Verfahren zur Erkennung eines einpoligen Erdschlusses auf einem Leitungsabgang in einem Drehstromnetz, das mit einer Erdschlußlöschspule zur Resonanzerdung des Sternpunktes betrieben wird, mit den Schritten: a) Bilden eines ersten Meßwertepaares (Ugl. Iot) zu einem ersten Zeitpunkt (t1); (b) Verändern der Verlagerungsspannung zu einem zweiten Zeitpunkt (t2) und Bilden eines zweiten Meßwertepaares (Uo2, Io2) zum zweiten Zeitpunkt (t2); (c) Ermitteln der Erdadmittanz (Ya) des Abganges und einer Unsymmetrieadmittanz (Yu) als Innenadmittanz einer den Parallelschwingkreis aus Erdschlußlöschspule und Erdadmittanz (Ya) speisenden Spannungsquelle aus den beiden Meßwertepaaren (Uo1, Io1; Uo2, Io2) und Speichern der ermittelten Werte (Ya, Yu) als Referenzwerte; (d) Bilden eines dritten Meßwertepaares (Uo3, Io3) zu einem dritten Zeitpunkt (t3); (e) Ermitteln einer Fehleradmittanz (Y1) als Innenadmittanz einer den Parallelschwingkreis aus Erdschlußlöschspule, Erdadmittanz (Ya) und Unsymmetrieadmittanz (Yu) speisenden Spannungsquelle aus dem dritten Meßwertepaar (Uo3, Io3) unter Verwendung der gespeicherten Referenzwerte (Ya, Yu); und (f) Anzeigen eines Erdschlusses, wenn die Fehleradmittanz (Y1) einen vorgegebenen Betrag (K1) überschreitet.

## LEDIGLICH ZUR INFORMATION

Codes zur Identifizierung von PCT-Vertragsstaaten auf den Kopfbögen der Schriften, die internationale Anmeldungen gemäss dem PCT veröffentlichen.

AM	Armenien	GB	Vereinigtes Königreich	MX	Mexiko
AT	Osterreich	GE	Georgien	NE	Niger
AU	Australien	GN	Guinea	NL	Niederlande
88	Barbados	GR	Griechenland	NO	Norwegen
BE	Belgien	HU	Ungarr	NZ	Neusceland
BF	Burkina Faso	1E	Irland .	PL	Polen
BG	Bulgarien	IT	Italien	PT	Portugal
BJ	Benin	JP	Japan :	RO	Ruminien
BR	Brasilien	KE	Kenya	RU	Russische Föderstion
BY	Belarus	KG	Kirgisistan	SD	Sudan
CA	Kanada	KP	Demokratische Volksrepublik Korea	SE	Schweden
CF	Zentrale Afrikanische Republik	KR	Republik Korea	SG	Singapur
CG	Kongo	KZ	Kasachstan	Si	Slowenien
СН	Schweiz	LI	Liechtenstein	SK	Slowikei
CI	Côte d'Ivoire	LK	Sri Lanka	SN	Senegal
CM	Kamerun	LR	Liberia	SZ	Swasiland
CN	China	LK	Litauen	TD	Tschad
cs	Tschechosio wake i	LU	Luxemburg	TG	Togo
CZ	Tschechische Republik	LV	Lettland -	TJ	Tadschikistan
DE	Deutschland	MC	Monaco	TT	Trinidad und Tobago
DK	Dinemark	MD	Republik Moldau	UA	Ukraine
EE	Estland	MG	Madagaskar	UG	Uganda
ES	Spanien	ML	Mali	us	Vereinigte Staaten von Amerika
FI	Finnland	MN	Mongolei	UZ	Usbekistan
FR	Frankreich	MR	Mauretanien	VN	Vietnam
GA	Gabon	MW	Malawi		

10

20

25

30

# <u>Verfahren zur Erkennung eines einpoligen Erdschlusses in einem</u> Drehstromnetz

Die vorliegende Erfindung betrifft ein Verfahren zur Erkennung eines einpoligen Erdschlusses auf einem Leitungsabgang in einem Drehstromnetz, das mit einer Erdschlußlöschspule zur Resonanzerdung des Sternpunktes betrieben wird, mit den Schritten:

- (a) vektorielles Messen der Verlagerungsspannung des Sternpunktes und des Summenstromes des Leitungsabganges zu einem ersten Zeitpunkt, um ein erstes Meßwertepaar zu bilden;
- (b) Verändern der Verlagerungsspannung über eine Zeitspanne, die einen zweiten Zeitpunkt einschließt, und vektorielles Messen der Verlagerungsspannung und des Summenstromes des Leitungsabganges zum zweiten Zeitpunkt, um ein zweites Meßwertepaar zu bilden.

Die bekannten Verfahren zur Erkennung einpoliger Erdschlüsse lassen sich im wesentlichen in zwei Gruppen unterteilen.

Die Verfahren der ersten Gruppe (siehe z.B. EP 0 082 103) beruhen auf der Annahme, daß die Summe aller ohmschen Ströme des Nullsystems über die Fehlerstelle fließt, so daß der Wirkanteil des Nullstromes eine den fehlerhaften Abgang bestimmende Größe ist. Bei hochohmigen Erschlüssen treten jedoch nur sehr kleine Wirkströme auf, die in der Meßungenauigkeit der Meßwandler untergehen, welche bei Wirkleistungs-Richtungsrelais etwa 1% beträgt. Zwar kann durch eine genaue Abstimmung der Bürde, Strom- und Winkelfehler der Meßwandler eine etwas größere Meßgenauigkeit erzielt werden, doch ist dies bei bestehenden Anlagen in der Praxis ausgesprochen schwierig und die Grenzen der Meßungenauigkeit sind auch hier bald erreicht.

Bei Wirkleistungs-Richtungsrelais als Meßwandler wird daher häufig das Verfahren der Reststromerhöhung angewandt, beispielsweise durch Einschalten eines ohmschen Widerstandes in das Nullsystem, um die Wirkkomponente künstlich zu erhöhen und das Ansprechen der Wirkleistungs-Richtungsrelais zu erleichtern. Bei hochohmigen Erdschlüssen ist aber der Strom über die Fehlerstelle im wesentlichen durch den Widerstand an der Feh-

10

15

20

25

30

35

lerstelle bestimmt, gegenüber welchem der für die Reststromerhöhung zugeschaltete Widerstand vernachlässigbar ist, so daß die Reststromerhöhung bei hochohmigen Erdschlüssen nicht den gewünschten Erfolg zeigt.

Die zweite Gruppe von bekannten Verfahren beruht im wesentlichen auf der Annahme, daß über die Fehlerstelle ein der Über- oder Unterkompensation der Erdschlußlöschspule proportionaler Nullstrom fließt. Durch Verändern der Reaktanz, z.B. durch Verstimmen der Erdschlußlöschspule oder Zu- und Abschalten von Kapazitäten (auch als "Pulsortung" bekannt, siehe z.B. DE 27 11 629) und Beobachten des Summenstromes der einzelnen Abgänge kann ein fehlerhafter Abgang ermittelt werden.

Ein anderes Verfahren, das mit dieser Gruppe verwandt ist, ist in der WO 92/18872 beschrieben und verwendet die einleitend genannten Meßschritte, jedoch in gänzlich anderem Zusammenhang und für einen anderen Zweck. Bei dem Verfahren der WO 92/18872 werden aus den beiden Meßwertepaaren die Admittanzen jedes vor und nach der Änderung Abganges einzelnen ermittelt, wobei eine Differenz von Verlagerungsspannung ungleich Null den fehlerbehafteten Abgang angibt. Mit dem Verfahren ist nur eine Identifizierung desjenigen Abgangs unter mehreren Abgängen, der fehlerbehaftet ist, im Falle eines bereits vorliegenden Erdschlusses möglich, nicht jedoch das Erkennen des Auftretens eines Erdschlusses. Das Verfahren funktioniert nicht bei sehr symmetrischen Netzen  $(U_0 <<)$ , und Identifizierungsschwelle ist durch die Unsymmetrie des Netzes begrenzt.

Auch die zweite Gruppe von Verfahren bzw. das damit verwandte Verfahren der WO 92/18872 arbeitet nur bei niederohmigen Erdschlüssen einwandfrei. Bei hochohmigen Fehlern ändert sich infolge der Impedanzänderung der Erschlußlöschspule
auch die Verlagerungsspannung, so daß die größte Summenstromänderung nicht mehr im fehlerbehafteten Abgang, sondern in
dem Abgang mit der größten Erdkapazität angezeigt wird. Ferner
können diese Verfahren nur bei einer genügend großen Über- oder
Unterkompensation ausgeführt werden, weil eine Verstimmung der
Reaktanz in der Nähe des Resonanzpunktes nur zu sehr kleinen,
nicht mehr erfaßbaren Stromänderungen führt, eine symmetrische

20

25

30

35

Verstimmung um den Resonanzpunkt sogar zu überhaupt keiner Stromänderung.

Zusammengefaßt versagen alle bekannten Verfahren zur Erkennung von einpoligen Erdschlüssen bei hochohmigen Erdschlüssen. Als hochohmige Erdschlüsse werden definitionsgemäß Erdschlüsse mit einem Erdübergangswiderstand von größer als 5 k $\Omega$ bezeichnet, obwohl im allgemeinen Sprachgebrauch bereits Erdübergangswiderstände von größer als 1 k $\Omega$  als "hochohmig" bezeichnet werden, weil sie mit den bekannten Verfahren nicht mehr feststellbar sind. Hochohmige Erdschlüsse treten beispielsweise auf, wenn ein umgestürzter Baum eine Leitung berührt (40 k $\Omega$  bis 100 k $\Omega$ ), ein Leiterseil nach einem Seilriß auf trockenen Sand, trockenen Felsen, Schnee oder Eis fällt, oder bei einem rückwärtigen Kabelbruch, bei welchem ein vom Verbraucher rückkehrendes Leiterseil zwar niederohmig die Erde berührt, jedoch von der Versorgerseite aus gesehen hochohmiger Erdschluß besteht, weil die Impedanz des verbraucherseitigen Transformators bzw. des Verbrauchers in den Erdschluß miteingeht.

Hochohmige Erdschlüsse sind jedoch sehr gefährlich. Zwar ist durch den hohen Widerstand der Strom an der Fehlerstelle reduziert, doch ergeben sich aus demselben Grund sehr hohe Schritt- und Berührspannungen. Gleichzeitig ist ein hochohmiger Erdschluß mit dem Auge kaum zu erkennen, weil der geringe Fehlerstrom keine mit dem Auge erkennbaren Schäden hervorruft.

Tatsächlich hat man sich bislang damit abgefunden, daß hochohmige Erdschlüsse wegen der Unzulänglichkeiten der bekannten Verfahren von der Versorgerseite her nicht erkennbar sind. Auch in modernen Versorgungsnetzen werden hochohmige Erdschlüsse weiterhin durch optische Erkennung, beispielsweise im Wege einer Streckenkontrolle, und Meldung per Telefon erkannt.

Die Erfindung setzt sich daher zum Ziel, ein Verfahren der einleitend genannten Art zu schaffen, welches in der Lage ist, hochohmige Erdschlüsse zu erkennen. Dieses Ziel wird erfindungsgemäß mit einem Verfahren der einleitend genannten Art erreicht, das sich auszeichnet durch die weiteren Schritte:

(c) Ermitteln der Erdadmittanz des Abganges und einer auf die Unsymmetrie des Abganges zurückzuführenden Unsymmetriead-

15

20

25

30

mittanz als Innenadmittanz einer den Parallelschwingkreis aus Erdschlußlöschspule und Erdadmittanz speisenden, von der Phasenspannung des Drehstromnetzes gebildeten Spannungsquelle aus den beiden Meßwertepaaren und Speichern der ermittelten Werte als Referenzwerte;

- (d) vektorielles Messen der Verlagerungsspannung des Sternpunktes und des Summenstromes des Leitungsabganges zu einem dritten Zeitpunkt, um ein drittes Meßwertepaar zu bilden;
- (e) Ermitteln einer auf einen allfälligen Erdschluß zum dritten Zeitpunkt zurückzuführenden Fehleradmittanz als Innenadmittanz einer den Parallelschwingkreis aus Erdschlußlöschspule, Erdadmittanz und Unsymmetrieadmittanz speisenden, von der Phasenspannung des Drehstromnetzes gebildeten Spannungsquelle aus dem dritten Meßwertepaar unter Verwendung der gespeicherten Referenzwerte; und
- (f) Anzeigen eines Erdschlusses, wenn die Fehleradmittanz einen vorgegebenen Betrag überschreitet.

Dieses Verfahren beruht auf einem völlig neuartigen Konzept. Erstmals werden direkt die relevanten Komponenten des Erdschlußkreises berechnet, wobei berücksichtigt wird, daß der eine bestimmte bereits Betrieb fehlerfreien im Abgang "natürliche" Unsymmetrie aufweist. Die hier definierten Kenngrößen für den Abgang, Erdadmittanz und Unsymmetrieadmittanz, werden im fehlerfreien Betrieb aus den ersten beiden Meßpunkten ermittelt und als Referenzwerte gespeichert. Dadurch kann eine zusätzliche, durch einen Erdschluß hervorgerufene Unsymmetrie durch einen Vergleich mit den Referenzwerten bestimmt werden. Bei dieser Art von Vergleichsmessung heben sich Meßfehler der Meßwandler auf. Aus diesem Grund und wegen der Tatsache, daß die dem Verfahren zu Grunde liegende Ersatzschaltbilddarstellung des Netzes sowohl die Erdkapazitäten als auch die Veränderung der Verlagerungsspannung berücksichtigt, ist das Verfahren in der Lage, hochohmige Erdschlüsse, z.B. im Bereich von 40 bis 100 k $\Omega$ , zu erkennen. Das Verfahren stellt einen entscheidenden Durchbruch in der Schutztechnik dar.

Das beschriebene Verändern der Verlagerungsspannung zur Erzielung des zweiten Meßpunktes kann durch jede beliebige, in der Technik an sich bekannte Maßnahme herbeigeführt werden,

15

20

25

30

35

z.B. durch Andern der Impedanz der Erdschlußlöschspule, zusätzliche Beschaltung des Sternpunktes oder eines Phasenleiters, und/oder eine Stromeinspeisung in den Sternpunkt oder einen Phasenleiter.

Eine besonders bevorzugte Ausführungsform des erfindungsgemäßen Verfahrens, welche insbesondere eine kontinuierliche Überwachung eines Netzes ermöglicht, zeichnet sich dadurch aus, daß die Schritte (d) bis (f) für weitere, an die Stelle des dritten Zeitpunktes tretende Zeitpunkte periodisch, vorzugsweise alle 20 ms, wiederholt werden, bis ein Erdschluß angezeigt wird. Bei sehr rascher Wiederholung, z.B. alle 20 ms, können mit diesem Verfahren auch sehr kurze selbstverlöschende Erdschlüsse, sog. Erdschlußwischer, erkannt werden.

Eine weitere bevorzugte Ausführungsvariante besteht darin, daß im Falle der Anzeige eines Erdschlusses die Schritte (a) bis (c) wiederholt werden, um einen zweiten Satz von Referenzwerten zu erhalten, daß die aus dem ersten Referenzwert der Erdadmittanz ermittelte Erdkapazität mit der aus dem zweiten Referenzwert der Erdadmittanz ermittelten Erdkapazität verglichen wird, und daß im Falle einer signifikanten Differenz die Referenzwerte des zweiten Satzes, soferne der zweite Referenzwert der Unsymmetrieadmittanz innerhalb eines zulässigen Bereiches liegt, als neue Referenzwerte gespeichert werden und die vorangegangene Anzeige eines Erdschlusses aufgehoben wird, wogegen im Falle keiner signifikanten Differenz die Anzeige des Erdschlusses aufrechterhalten wird.

Diese Verfahrensvariante beruht auf der Erkenntnis, daß das Zu- oder Abschalten eines Leitungsabschnittes am Abgang eventuell auch eine Änderung der Unsymmetrie des Abganges, d.h. eine vermeintliche Fehleradmittanz, hervorruft, wobei in diesem Fall jedoch durch die Änderung der Leitungslänge auch eine entsprechende Änderung der Erdkapazität einhergehen muß. Mit dieser Verfahrensvariante kann daher zwischen einem bewußten Schaltvorgang am Abgang und einem Erdschlußfehler unterschieden werden.

Bevorzugt wird, wenn das Verfahren für mehrere Abgänge einer Sammelschiene durchgeführt wird, im Falle der Anzeige von Erdschlüssen auf mehreren Abgängen jener Abgang bestimmt und

15

20

30

35

angezeigt, welcher den größten Betrag der Fehleradmittanz aufweist. Bei sehr niederohmigen Fehlern, d.h. sehr großen Werten der Verlagerungsspannung, ergeben sich Rückwirkungen des erdschlußbehafteten Abganges auf die fehlerfreien Abgänge. Die beschriebene Maßnahme dient dazu, auch in diesem Fall eine sichere Identifizierung des fehlerhaften Abganges zu gewährleisten.

In jedem Fall ist es besonders günstig, wenn das erfindungsgemäße Verfahren den weiteren Schritt des Bestimmens des erdschlußbehafteten Phasenleiters des Abganges durch Vergleichen des auf den Winkel der Verlagerungsspannung bezogenen Winkels der Fehleradmittanz mit den Winkeln der Phasen des Drehstromnetzes umfaßt. Dadurch läßt sich nicht nur das Auftreten eines Erdschlusses auf einem Abgang feststellen, sondern auch jener Phasenleiter des Abganges, welcher dem Erdschluß unterliegt.

Die Erfindung wird nachstehend an Hand eines Ausführungsbeispieles näher erläutert, welches unter Bezugnahme auf die begleitenden Zeichnungen beschrieben wird, in denen

Fig. 1 das Blockschaltbild einer Meßanordnung zur Durchführung des erfindungsgemäßen Verfahrens zeigt,

Fig. 2 das vereinfachte Ersatzschaltbild eines Drehstromsystems mit induktiv geerdetem Sternpunkt, einem Abgang und einem hochohmigen Fehler,

die Fig. 3 bis 5 Überführungen und Vereinfachungen des Schaltbildes von Fig. 2,

Fig. 6 eine Erweiterung des Schaltbildes von Fig. 5 und Fig. 7 beispielhafte Werte für  $Y_{\rm U}$  und  $Y_{\rm f}$  in der komplexen Ebene.

Fig. 1 zeigt die bei dem Verfahren zum Einsatz kommende Meßanordnung in Verbindung mit einem Drehstromnetz, welche einen Transformator Tr, eine Sammelschiene SS und Abgänge  $A_1$  bis  $A_n$  umfaßt. Der Sternpunkt des Transformators ist über eine Erdschlußlöschspule ZN geerdet (Petersen-Spule). Die an der Erdschlußlöschspule ZN auftretende Verlagerungsspannung  $U_0$  wird vektoriell, d.h. nach Betrag und Phase bzw. Real- und Imaginärteil, gemessen und einer Meß- und Steuereinrichtung 1 zugeführt. An den Abgängen  $A_1$  bis  $A_n$  werden die Nullströme bzw.

20

25

30

35

Summenströme  $I_{\text{Ol}}$  bis  $I_{\text{On}}$  ebenfalls vektoriell gemessen und der Meß- und Steuereinrichtung 1 zugeführt.

Die Meß- und Steuereinrichtung 1 steuert eine Einrichtung 2 zur Änderung der Impedanz der Erdschlußlöschspule ZN und/oder eine Einrichtung 3 zur zusätzlichen Beschaltung des Sternpunktes und/oder einer der Phasen des Drehstromnetzes, um eine vorübergehende Änderung der Verlagerungsspannung Un zu bewirken. Beispielsweise kann die Impedanz der Erdschlußlöschspule ZN direkt durch Verstellen des Luftspaltes verändert werden, oder die Sekundärseite der Erdschlußlöschspule mit einem ohmschen Widerstand, einer Induktivität, einem Kondensator oder einer definierten Stromeinspeisung beschaltet werden, was durch die Einrichtung 2 angedeutet ist, und/oder es kann der Sternpunkt oder eine Phase L1, L2 oder L3 mit einem ohmschen Widerstand, einer Induktivität, einem Kondensator oder einer definierten Stromeinspeisung beschaltet werden, wie es durch die Einrichtung 3 angedeutet ist. Derartige Maßnahmen bzw. Einrichtungen sind dem Fachmann bekannt, so daß sie nicht näher erläutert oder dargestellt werden müssen.

Fig. 2 zeigt das vereinfachte Ersatzschaltbild des Drehstromnetzes von Fig. 1, wobei nur ein Abgang dargestellt ist, in dem ein hochohmiger Erdschluß in der Phase L1 angenommen wird. ZN ist die Impedanz der Erdschlußlöschspule, Z1 sind die symmetrischen unabhängigen Selbstimpedanzen der drei Spannungsquellen E1, E2 und E3, welche zueinander um 120° versetzt sind, Z1 ist die Längsimpedanz der Leitung, Ya sind die Admittanzen der drei Phasenleiter L1, L2 und L3 gegen Erde, welche im wesentlichen aus den Erdkapazitäten der Phasenleiter bestehen, und ZF ist der komplexe Widerstand an der Fehlerstelle.

Durch Anwendung des Verfahrens der symmetrischen Komponenten kann das Ersatzschaltbild von Fig. 2 in das Symmetrische Komponentenersatzschaltbild aus Nullsystem 0, Mitsystem 1 und Gegensystem 2 übergeführt werden, welches in Fig. 3 dargestellt ist. Es ist ersichtlich, daß der Summenstrom  $I_{\rm O}$  im Nullsystem gemessen wird.

Durch Vernachlässigung der Erdadmittanten  $Y_a$  im Mit- und Gegensystem 1, 2 sowie Zusammenfassung der Längsimpedanzen Zl im Mit- und Gegensystem 1, 2 kann das Schaltbild von Fig. 3 zu

dem Schaltbild von Fig. 4 vereinfacht werden. Bei hochohmigen Fehlern (ZF>>) können ferner Zl und Zl vernachlässigt werden, so daß sich das Ersatzschaltbild von Fig. 5 ergibt.

Aus Fig. 5 ist ersichtlich, daß die Fehlerimpedanz 3ZF als Innenimpedanz einer Spannungsquelle El aufgefaßt werden kann, welche den parallelen Schwingkreis aus Erdschlußlöschspule 3ZN und Erdadmittanz  $Y_a$  speist.

Es wird in weiterer Folge die Annahme getroffen, daß selbst im erdschlußfreien Fall eine bestimmte "natürliche" Unsymmetrie des Abganges vorhanden ist, die sich ebenfalls durch das Schaltbild von Fig. 5 beschreiben läßt, wobei die "natürliche" Unsymmetrie durch eine Unsymmetrieadmittanz  $Y_{\rm u}$  angegeben werden kann, welche die Innenimpedanz der den Parallelschwingkreis aus ZN und  $Y_{\rm a}$  treibenden Spannungsquelle E1 darstellt.

Das Schaltbild von Fig. 5 enthält damit zwei unbekannte Werte,  $Y_a$  und  $Y_u$ . Werden  $U_0$  und  $I_0$  zu zwei verschiedenen Zeitpunkten tl und t2 vor und nach einer aktiven, mit Hilfe der Einrichtung 2 und/oder 3 bewirkten Änderung von  $U_0$  gemessen, können zwei Gleichungen für zwei Unbekannte aufgestellt werden:

$$I_{ol} = (U_{ol} - |E||e^{J(\varphi U_{ol} - 90)})Y_u + U_{ol}Y_a$$
 (G1.1)

$$I_{o2} = \left(U_{o2} - |E|e^{f(\phi U_{o1} - 90)}\right)Y_{u} + U_{o2}Y_{a} \tag{G1.2}$$

25

30

10

15

20

El wird senkrecht zu  $\rm U_O$  angenommen, weil die natürliche Unsymmetrie als hauptsächlich kapazitiv bedingt angenommen wird. Die Annahme ist jedoch nicht zwingend; die richtige Phasenlage ergibt sich am Ende der Berechnung.

Die Lösung der Gleichungen 1 und 2 liefert komplexe Gleichungen für die Erdadmittanz  $Y_a$  und die Unsymmetrieadmittanz  $Y_u$ :

$$Y_{a} = \frac{I_{o2}U_{o1} - U_{o2}I_{o1} + |E||e^{f(\varphi U_{e1} - 90)}(I_{o1} - I_{o2})}{|E||e^{f(\varphi U_{e1} - 90)}(U_{o1} - U_{o2})}$$
(G1.3)

10

15

20

25

30

35

(

١.

$$Y_{u} = \frac{U_{o2}I_{o1} - U_{o1}I_{o2}}{|E1|e^{A(\sigma U_{o1} - 90)}(U_{o1} - U_{o2})}$$
(G1.4)

Die Erdkapazität  $C_e$  des Abganges entspricht dem Imaginärteil von  $Y_a$ :

$$\omega C_{\bullet} = imag(Y_{\bullet}) \tag{G1.5}$$

Weil  $Y_{\rm u}$  als Kenngröße der natürlichen Unsymmetrie als kapazitiver Blindleitwert angenommen werden kann, zeigt die Phase von  $Y_{\rm u}$  die tatsächliche Phasenlage der einspeisenden Spannungsquelle El der natürlichen kapazitiven Unsymmetrie an.

Durch einen Vergleich der Unsymmetrieadmittanz  $Y_u$  mit einem vorgegebenen Schwellwert K2 (siehe später zu Fig. 7) wird der Bereich abgegrenzt, für den die Annahme gilt, daß die Verlagerungsspannung  $U_0$  nur durch die natürliche kapazitive Unsymmetrie des Netzes verursacht wird. Überschreitet die Unsymmetrieadmittanz  $Y_u$  den Schwellwert K2, so wird bereits in diesem Berechnungsschritt der Abgang als erdschlußbehaftet erkannt.

Wird hingegen der Schwellwert K2 nicht überschritten, so werden die berechneten Werte  $Y_a$  und  $Y_u$  als Referenzwerte für die weitere Überwachung verwendet.

Für den Fall, daß zu einem dritten Zeitpunkt  $t_3$  ein hochohmiger Erdschluß auf dem Abgang auftritt, kann das Ersatzschaltbild von Fig. 5 zu dem Ersatzschaltbild von Fig. 6 erweitert werden. Der hochohmige Fehler bewirkt eine zusätzliche Speisung des Parallelschwingkreises aus Erdschlußlöschspule ZN, Erdadmittanz  $Y_a$  und Unsymmetrieadmittanz  $Y_o$  durch eine Spannungsquelle E1, welche den Betrag der Phasenspannung hat, über eine zunächst als komplex betrachtete Fehleradmittanz  $Y_f$ .

Durch Messen der Werte von  $U_0$  und  $I_0$  zum dritten Zeitpunkt t3 kann folgende Gleichung aufgestellt werden:

$$I_{o3} = \left(U_{o3} - |E||e^{f(\varphi U_{o4} - 90)}\right)Y_u + U_{o3}Y_o + \left(U_{o3} - |E||e^{f(\varphi U_{o3} - \varphi U_{o4} + 90)}\right)Y_f \tag{G1.6}$$

In Verbindung mit den Gleichungen 1 und 2 ergibt sich ein Gleichungssystem aus drei Gleichungen für drei Unbekannte, wel-

10

15

20

25

ches für  $Y_a$  die Lösung Gleichung 3, für  $Y_o$  die Lösung Gleichung 4 und für  $Y_f$  folgende Lösung liefert:

$$Y_{f} = \frac{U_{ol}(I_{o2} - I_{ol}) + U_{o2}(I_{o3} - I_{ol}) + U_{o3}(I_{ol} - I_{o2})}{(|E||e^{j(\phi U_{o3} - \phi U_{ol} + 90)} - U_{o1})(U_{ol} - U_{o2})}$$
(G1.7)

Unter der Annahme, daß die Fehlerstelle ein rein ohmscher Widerstand ist, gibt der Betrag von  $Y_f$  die Größe des hochohmigen Fehlers und der Winkel von  $Y_f$ , korrigiert um den Winkel von  $U_0$ , die Phase L1, L2 oder L3 an, in welcher der Fehler zu finden ist. Dies wird an Hand des Diagrammes von Fig. 7 veranschaulicht.

In Fig. 7 sind die ermittelten Referenzwerte der natürlichen Unsymmetrie Yu von vier Abgängen Al bis A4 in der komplexen Ebene dargestellt. Beim Auftreten eines hochohmigen Fehlers verschiebt sich die Unsymmetrie des fehlerbehafteten Abganges  ${\tt A_2}$  um einen Vektor, der gleich der Fehleradmittanz  ${\tt Y_f}$  ist. Der Betrag des Vektors ist umgekehrt proportional zum Widerstand des Erdschlusses, und die Richtung des Vektors gibt, verglichen mit den Richtungen der Phasen L1, L2 und L3, die Phase an, in welcher der Erdschluß auftritt. Im speziellen ist der um den Winkel der Verlagerungsspannung U<sub>O</sub> verminderte Winkel Fehleradmittanz Yf antiparallel zu dem erdschlußbehafteten Phase. Bei dem gezeigten Beispiel befindet sich der Erdschluß auf dem Phasenleiter der Phase Ll Abganges A2.

In Fig. 7 ist mit Kl ist der Toleranzkreis des Betrages dargestellt, den die Fehleradmittanz  $Y_{\mathbf{f}}$  überschreiten muß, damit ein Fehler angezeigt wird.

Mit K2 ist der Toleranzkreis angedeutet, in dem die Referenzwerte der natürlichen Unsymmetrie  $Y_{\rm U}$  liegen müssen, damit ein Abgang nicht schon nach der Bestimmung der Referenzwerte als erdschlußbehaftet erkannt wird.

Es ist zu beachten, daß durch Zu- und Abschalten eines Leitungsabschnittes in einem Abgang ebenfalls eine Änderung der Unsymmetrie hervorgerufen wird, die sich in einem Unsymmetrieadmittanzwert  $Y_f$  äußert, welcher die Grenzen des Kreises Kl

15

20

30

35

überschreiten kann. In diesem Fall kann durch eine nochmalige Bestimmung der Werte von  $Y_a$  und  $Y_u$  an Hand von Gleichung 5 festgestellt werden, ob sich bei dieser Änderung auch die Erdkapazität  $C_e$  geändert hat. Ist die Erdkapazität  $C_e$  gleichgeblieben, d.h. die Leitungslänge des Abganges nicht verändert worden, liegt ein Erdschlußfehler vor. Hat sich hingegen die Erdkapazität  $C_e$  auf einen neuen Wert  $C_{e2}$  geändert, und liegt der neue Wert der Unsymmetrieadmittanz  $Y_{u2}$  innerhalb des Toleranzkreises K2, so werden die neu ermittelten Werte  $Y_{a2}$  und  $Y_{u2}$  als neue Referenzwerte  $Y_a$  und  $Y_u$  für die weitere Überwachung übernommen.

Wird das Verfahren für mehrere Abgänge einer gemeinsamen Sammelschiene durchgeführt, wie in Fig. 8 veranschaulicht ist, ergeben sich bei sehr niederohmigen Fehlern, d.h. sehr großen Werten von  $U_{\rm O}$ , Rückwirkungen auf die fehlerfreien Abgänge. Um dennoch eine eindeutige Identifizierung des fehlerbehafteten Abganges zu gewährleisten, erfolgt in diesem Fall ein gegenseitiger Vergleich der Fehleradmittanzen  $Y_{\rm f}$  der einzelnen Abgänge, und der Abgang mit dem größten Betrag von  $Y_{\rm f}$  wird als fehlerhafter Abgang identifiziert.

Es ist ersichtlich, daß das beschriebene Verfahren nach einer einmaligen Bestimmung der Referenzwerte für  $Y_a$  und  $Y_u$  periodisch zu beliebigen späteren Zeitpunkten zur Berechnung von  $Y_f$  unter Verwendung der gespeicherten Referenzwerte von  $Y_a$  und  $Y_o$  wiederholt werden kann, um eine laufende Überwachung des bzw. der Abgänge zu ermöglichen. Bevorzugt wird  $Y_f$  alle 20 ms bestimmt, so daß auch kurze selbstverlöschende Erdschlüsse erkannt werden können.

Das erfindungsgemäße Verfahren kann mit Hilfe einer entsprechend programmierten Meß- und Steuereinrichtung 1 automatisch durchgeführt werden. Die Implementierung des beschriebenen Verfahrens als Programm ist dem Fachmann hinlänglich bekannt und muß nicht näher erläutert werden.

Die Erfindung ist selbstverständlich nicht auf das dargestellte Ausführungsbeispiel beschränkt, sondern umfaßt vielmehr alle Ausführungsformen, die im Rahmen der anschließenden Ansprüche liegen.

15

30

### Patentansprüche:

- 1. Verfahren zur Erkennung eines einpoligen Erdschlusses auf einem Leitungsabgang in einem Drehstromnetz, das mit einer Erdschlußlöschspule zur Resonanzerdung des Sternpunktes betrieben wird, mit den Schritten:
- (a) vektorielles Messen der Verlagerungsspannung des Sternpunktes und des Summenstromes des Leitungsabganges zu einem ersten Zeitpunkt  $(t_1)$ , um ein erstes Meßwertepaar  $(U_{01}, I_{01})$  zu bilden;
- (b) Verändern der Verlagerungsspannung über eine Zeitspanne, die einen zweiten Zeitpunkt ( $t_2$ ) einschließt, und vektorielles Messen der Verlagerungsspannung und des Summenstromes des Leitungsabganges zum zweiten Zeitpunkt ( $t_2$ ), um ein zweites Meßwertepaar ( $U_{O2}$ ,  $I_{O2}$ ) zu bilden; gekennzeichnet durch die Schritte:
- (c) Ermitteln der Erdadmittanz  $(Y_a)$  des Abganges und einer auf die Unsymmetrie des Abganges zurückzuführenden Unsymmetrieadmittanz  $(Y_u)$  als Innenadmittanz einer den Parallelschwingkreis aus Erdschlußlöschspule und Erdadmittanz  $(Y_a)$  speisenden, von der Phasenspannung des Drehstromnetzes gebildeten Spannungsquelle aus den beiden Meßwertepaaren  $(U_{O1},\ I_{O1};\ U_{O2},\ I_{O2})$  und Speichern der ermittelten Werte  $(Y_a,\ Y_u)$  als Referenzwerte;
  - (d) vektorielles Messen der Verlagerungsspannung des Sternpunktes und des Summenstromes des Leitungsabganges zu einem dritten Zeitpunkt (t3), um ein drittes Meßwertepaar ( $U_{O3}$ ,  $I_{O3}$ ) zu bilden;
  - (e) Ermitteln einer auf einen allfälligen Erdschluß zum dritten Zeitpunkt ( $t_3$ ) zurückzuführenden Fehleradmittanz ( $Y_f$ ) als Innenadmittanz einer den Parallelschwingkreis aus Erdschlußlöschspule, Erdadmittanz ( $Y_a$ ) und Unsymmetrieadmittanz ( $Y_u$ ) speisenden, von der Phasenspannung des Drehstromnetzes gebildeten Spannungsquelle aus dem dritten Meßwertepaar ( $U_{03}$ ,  $U_{03}$ ) unter Verwendung der gespeicherten Referenzwerte ( $Y_a$ ,  $Y_u$ ); und

15

20

25

30

- (f) Anzeigen eines Erdschlusses, wenn die Fehleradmittanz  $(Y_f)$  einen vorgegebenen Betrag (K1) überschreitet.
- 2. Verfahren nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, daß die Schritte (d) bis (f) für weitere, an die Stelle des dritten Zeitpunktes (t<sub>3</sub>) tretende Zeitpunkte periodisch, vorzugsweise alle 20 ms, wiederholt werden, bis ein Erdschluß angezeigt wird.
- 3. Verfahren nach Anspruch 1 oder 2, dadurch gekennzeichnet, daß im Falle der Anzeige eines Erdschlusses die Schritte (a) bis (c) wiederholt werden, um einen zweiten Satz von Referenzwerten  $(Y_{a2}, Y_{u2})$  zu erhalten, daß die aus dem ersten Referenzwert der Erdadmittanz  $(Y_a)$  ermittelte Erdkapazität  $(C_e)$  mit der aus dem zweiten Referenzwert der Erdadmittanz  $(Y_{a2})$  ermittelten Erdkapazität  $(C_{e2})$  verglichen wird, und daß im Falle einer signifikanten Differenz die Referenzwerte des zweiten Satzes, soferne der zweite Referenzwert der Unsymmetrieadmittanz  $(Y_{u2})$  innerhalb eines zulässigen Bereiches (K2) liegt, als neue Referenzwerte  $(Y_a, Y_u)$  gespeichert werden und die vorangegangene Anzeige eines Erdschlusses aufgehoben wird, wogegen im Falle keiner signifikanten Differenz die Anzeige des Erdschlusses aufrechterhalten wird.
- 4. Verfahren nach einem der Ansprüche 1 bis 3, welches für mehrere Abgänge einer Sammelschiene durchgeführt wird, dadurch gekennzeichnet, daß im Falle der Anzeige von Erdschlüssen auf mehreren Abgängen jener Abgang bestimmt und angezeigt wird, welcher den größten Betrag der Fehleradmittanz  $(Y_f)$  aufweist.
- 5. Verfahren nach einem der Ansprüche 1 bis 4, gekennzeichnet durch den weiteren Schritt (g) des Bestimmens des erdschlußbehafteten Phasenleiters des Abganges durch Vergleichen des auf den Winkel der Verlagerungsspannung ( $U_0$ ) bezogenen Winkels der Fehleradmittanz ( $Y_f$ ) mit den Winkeln der Phasen (L1, L2, L3) des Drehstromnetzes.

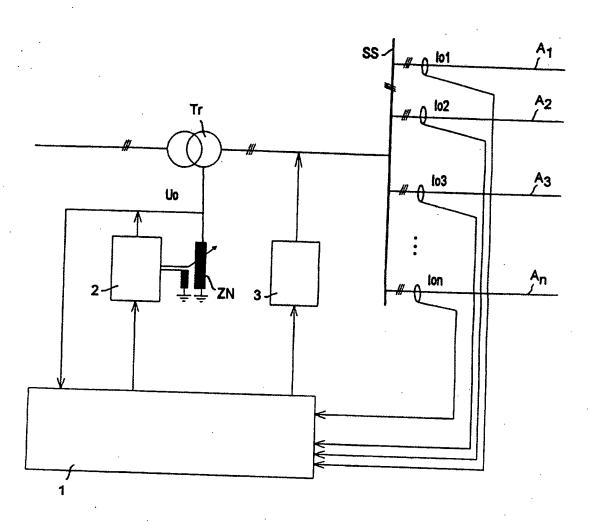


Fig. 1

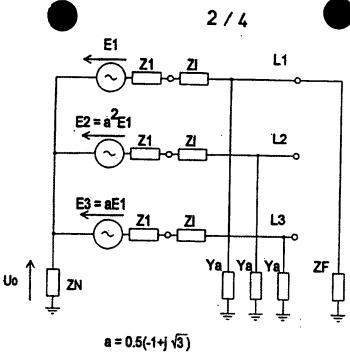


Fig. 2

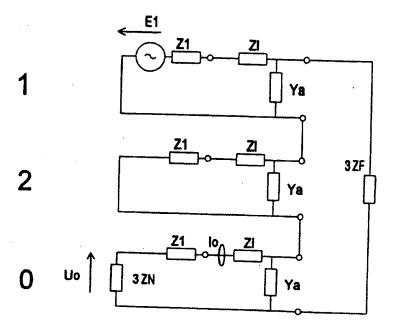


Fig. 3

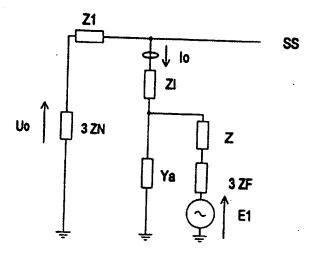


Fig. 4

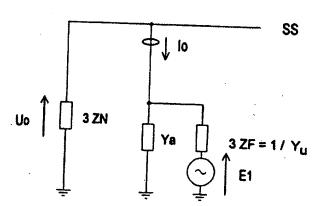


Fig. 5

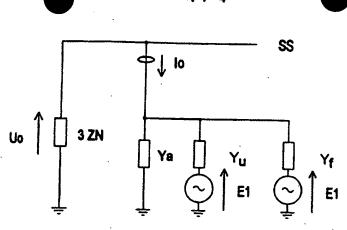


Fig. 6

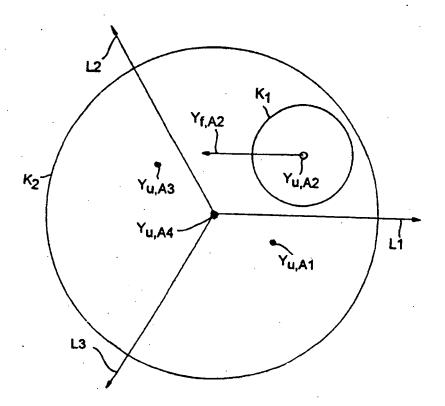
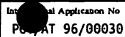


Fig. 7





			POSPAI	96/00030
A. CLASSI IPC 6	SIFICATION OF SUBJECT MATTER G01R31/02			
According t	to International Patent Classification (IPC) or to both national class	silication and IPC		
B. FIELDS	S SEARCHED			
Minimum d IPC 6	documentation searched (classification system followed by classification s	ation symbols)		
	ton searched other than minimum documentation to the extent that			
Electronic d	data base consulted during the international search (name of data ba	use and, where practical,	search terms w	sed)
C. DOCUM	MENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT			
Category *	Citation of document, with indication, where appropriate, of the	relevant passages		Rejevant to claim No.
A	US,A,5 309 109 (MIYAZAKI) 3 May see claim 1; figure 5	1994		1
A	EP,A.0 079 504 (WESTINGHOUSE) 25 see claim 1; figure 2	May 1983		1
A	DE.B.27 11 629 (GOSSEN) 13 April cited in the application see claim 1	1978		1
A	EP,A,O 082 103 (ASEA) 22 June 190 cited in the application see claim 1	83	-	1
A	WO,A,92 18872 (ELEKTRO-BAU) 29 00 1992	ctober		1
	cited in the application see claim 1			
	·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		
<u> </u>	her documents are listed in the continuation of box C.	X Patent family r	members are list	ted in annex.
Special cate	tegories of cated documents:	"T" later document put	Mished after the	: international filing date
conside	ent defining the general state of the art which is not ered to be of particular relevance	or priority date and	nd not un comilie	or theory underlying the
'E' eartier d	document but published on or after the international	"X" document of partici	cular relevance;	the claimed invention
'L' documen	int which may throw doubts on priority claim(s) or	cannot be consider	red novel or can	nnot be considered to ie document is taken alone
autation	on ourse special remain (as aposition)		red to involve ai	in inventive step when the
other m		document is combi- ments, such combis	aned with one or	or more other such docu- byous to a person stalled
	ent published prior to the international filing date but an the priority date claimed	in the art. "A" document member	of the same par	sent family
Date of the a	actual completion of the international search	Date of mailing of t	the internations	il search report
17	7 May 1996		2 7. 0	J6. 96
Name and m	nathing address of the ISA  European Patent Office, P.B. 5818 Patentiaan 2	Authorized officer		
•	NL - 2280 HV Ripswipk Td. (+ 31-70) 340-2040, Tx. 31 651 epo rd, Fax: (+ 31-70) 340-3016	Hoornaei	rt, W	

# INTERNATIONAL SEARCH REPORT

rmation on patera family members

Inter Application No
PC 7-AT 96/00030

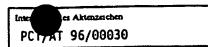
Patent document cited in search report	Publication date	Patent family member(s)		Publication date
US-A-5309109	03-05-94	JP-A-	4340318	26-11-92
EP-A-79504	25-05-83	US-A-	4398232	09-08-83
		AU-B-	560005	26-03-87
		AU-B-	8896882	19-05-83
		CA-A-	1187555	21-05-85
		JP-A-	58089028	27-05-83
DE-B-2711629	13-04-78	NONE		
EP-A-82103	22-06-83	SE-B-	446678	29-09-86
C. N. SEESS		CA-A-	1191904	13-08-85
		SE-A-	8106436	03-05-83
		US-A-	4529929	16-07-85
WO-A-9218872	29-10-92	AT-U-	191	25-04-95

	•	1,01//	-,
A. KLASS IPK 6	SIFIZIERUNG DES ANMELDUNGSGEGENSTANDES G01R31/02		
Nach der I	Internationalen Patentidassilikation (IPK) oder nach der nationalen i	Klassifikation und der IPK	
B. RECHI	ERCHIERTE GEBIETE		
Recherchie IPK 6	erter Mindestprüßtoff (Klassifikationssystem und Klassifikationssym G01R	sbole )	
Recherchie	erte aber nicht zum Mindestprüfstoff gehörende Veröffentlichungen,	sowert diese unter die recherchierten Gebie	te fallen
Während d	ter internationalen Recherche konsultierte elektronische Datenbank (	(Name der Datenbank und evil. verwendete	e Suchbegriffe)
		······································	
C. ALS W	ESENTLICH ANGESEHENE UNTERLAGEN		
Kategorie'	Bezeichnung der Veröffentlichung, soweit erforderlich unter Angi	abe der in Betracht kommenden Teile	Betr. Anspruch Nr.
A	US,A,5 309 109 (MIYAZAKI) 3.Mai siehe Anspruch 1; Abbildung 5	1994	1
A	EP.A,0 079 504 (WESTINGHOUSE) 25 siehe Anspruch 1; Abbildung 2	.Mai 1983	1
A	DE,B,27 11 629 (GOSSEN) 13.April in der Anmeldung erwähnt siehe Anspruch 1	1978	1
A	EP,A,0 082 103 (ASEA) 22.Juni 19 in der Anmeldung erwähnt siehe Anspruch 1	83	1
<b>A</b> .	WO,A,92 18872 (ELEKTRO-BAU) 29.0	ktober	1
	in der Anmeldung erwähnt siehe Anspruch 1		
		•	
	tere Veröffentlichungen and der Fortsetzung von Feld C zu ehmen	X Siehe Anhang Patentiamilie	
"A" Veröffe aber n	Kategorien von angegebenen Veröffentlichungen : entlichung, die den allgemeinen Stand der Technik definiert, ucht als besonders bedeutsam anzusehen ist Dokument, das jedoch erst am oder nach dem internationalen	"T' Spätere Veröffentlichung, die nach der oder dem Prionitätsdamm veröffentlich Anmeldung nicht kollidiert, sondern n Erfindung zugrundeliegenden Prinzips	ht worden ist und mit der nur zum Verständms des der
*L' Veröffe	idedatum veroffentlicht worden ist entlichung, die gezignet ist, einen Prioritätsanspruch zweifelhaft er- en zu lassen, oder durch die das Veröffentlichungsdatum einer	Theorie angegeben ist  "X" Veröffentlichung von besonderer Bede kann allein aufgrund dieser Veröffentl erfinderischer Tätigkeit berühend beto	ichung nicht als neu oder auf
andere	en im Recherchenbericht genannten Veröffentlichung belegt werden der die aus einem anderen besonderen Grund angegeben ist (wie	"Y" Veröffentlichung von besonderer Bede kann nicht als auf erfinderischer Tätig werden, wenn die Veröffentlichung mi	utung die beanspruchte Erlindung keit beruhend betrachtet
O' Verolle	entlichung, die sich auf eine mündliche Offenbarung, emitzung, eine Ausstellung oder andere Maßnahmen bezieht entlichung, die vor dem internationalen Anmetdedatum, aber nach	Veröffentlichungen dieser Katepone is diese Verbindung für einen Fachmann "&" Veröffentlichung, die Mitglied derselb	n Verbindung gebracht wird und naheliegend ist
	eanspruchten Prioritätistatum veröffentlicht worden ist Abschlusses der internationalen Recherche	Absendedatum des internationalen Re	
1	7.Mai 1996	2 7. 06. 96	
Name und F	Postanschrift der Internationale Rocherchenbehörde Europäisches Patentamt, P.B. 3818 Patentiaan 2	Bevollmächtigter Bediensteter	
	NL - 2210 HV Rigiung Td. (+31-70) 340-2040, Tx. 31 651 epo ni, Fac (+31-70) 340-3016	Hoornaert, W	

# INTERNATION ER RECHERCHENBERICHT

Angaben zu Veröffentlich

die zur selben Patentfamilte gehören



Im Recherchenbericht geführtes Patentdokument	Datum der Veröffentlichung	Mitglied(er) der Patentfamilie		Datum der Veröffentlichung
US-A-5309109	03-05-94	JP-A-	4340318	26-11-92
EP-A-79504	25-05-83	US-A-	4398232	09-08-83
[F-N-13504		AU-B-	560005	26-03-87
		AU-B-	8896882	19-05-83
		CA-A-	1187555	21-05-85
		JP-A-	58089028	27-05-83
DE-B-2711629	13-04-78	KEINE		
EP-A-82103	22-06-83	SE-B-	446678	29-09-86
21 71 02200		CA-A-	1191904	13-08-85
		SE-A-	8106436	03-05-83
		US-A-	4529929	16-07-85
WO-A-9218872	29-10-92	AT-U-	191	25-04-95